(19) 日本国特許庁 (JP)

⑪特許出願公開

⑩公開特許公報(A)

昭59-176545

⑤ Int. Cl.³
F 25 B 5/00

識別記号

庁内整理番号 2 7714-3L ❸公開 昭和59年(1984)10月5日

発明の数 1 審査請求 未請求

(全 4 頁)

∮ソファックを表置

②特 顯 昭58-47959

②出 願 昭58(1983) 3 月24日

@発 明 者 栗原潤一

東京都杉並区高井戸東2丁目4番5号ミサワホーム株式会社内

⑫発 明 者 石川修

東京都杉並区高井戸東2丁目4番5号ミサワホーム株式会社内

切出 願 人 ミサワホーム株式会社

東京都杉並区高井戸東2丁目4

番5号

⑭代 理 人 弁理士 笹島富二雄

明 細 魯

1. 発明の名称

ヒートポンプ装置

2. 特許請求の範囲

3. 発明の詳細な説明

本発明は水等の液体と空気等の気体をどちらを も低熱源とし、負荷に応じた効率のよい運転を可 能とするヒートポンプ装置に関する。

例えばソーラシステム等により得られる水響熱槽内の温水を低熱原とし、給湯若しくは暖房又は給湯と暖房の双方の熱源としての温水を形成するヒートポンプ装置がある。この種のヒートポンプ装置は水蓄熱槽内の水が比較的高い温度の場合では有効的であるが、気象条件によつては水蓄熱槽内の水よりも空気のほうが高温となることがあり、この場合においては、水蓄熱槽内の水よりも空気を低熱源としたほうが効果的である。

とのため、空気を低熱源とするヒートポンプ装置を別に設ける構成と水蓄熱指内の水と空気との 双方を低熱源とする1台のヒートポンプ装置を設 ける構成が提集されている。

しかしながら、前者にあつては水、空気を夫々 同時に並行して熱源とした遅転が可能であるが、 一方の熱源の温度レベルが低い場合他方のヒート ポンプのみにたよらざるを得なくなり能力の点で 不充分の場合が生じまた、後者にあつても、水と空気とを適時選択して低熱源とすれば動作係数の点で使れるが、能力を可変とすることができず、また水、空気の双方を同時に熱源とした運転ができないため、負荷レベルに応じた能力で運転を行なりことができず、熱効率の点で劣る。

(3)

図において、太陽熱を吸熱する図示しない水審熱で内の水を低熱源とするヒートポンプ回路1は、 圧縮機2、四方切換弁3、二次側熱交換器4、膨 張弁5及び前記水審熱槽内の水と冷鉄とを熱交換 する一次側熱交換器6で構成され、そのうち二次 側熱交換器4の負荷側経路7には給湯用の配管が 接続される。

また、空気を低熱源とするヒートポンプ回路 8 は圧縮機 9、四方切換弁 1 0、二次側熱交換器 11、 膨張弁 1 2 及び送風機 1 3 による空気無の強制対 流を介して熱交換を行なり一次側熱交換器 1 4 で 構成され、そのうち二次側熱交換器 1 1 の負荷側 経路 1 5 には暖冷勝用の利用側水循環路が接続さ れる。

一方、ヒートポンプ回路1,8の圧縮機2,9の上流及び下流側には相互を連絡する連絡管16,17が接続され、更に夫々の接続部には一方のヒートポンプ回路1 or 8の圧縮機2 or 9から吐出される冷鉄を他方のヒートポンプ回路8 or 1へ送択的に切換える切換手段としての3方切換弁18,

的に送る秘送手段を設ける構成とすることにょり 上記従来の不都合を解消したヒートポンプ装置を 提供するものである。

尚、双方の低熱顔とも同等な温度の場合では従 来同様に並列連転を行なりとともできる。

以下本発明の1実施例を図に基づいて説明する。

(4)

19,20,21が介装される。

また、二次側熱交換器 4 , 1 1 の負荷側経路 7 , 1 5 の流入及び流出側には相互を連絡する連絡管 2 2 , 2 3 が接続され、更に、一方の二次側熱交換器 4 or 1 1 の負荷側経路 7 or 1 5 を流れる 利用側水を他方の二次側熱交換器 1 1 or 4 の負荷側経路 1 5 or 7 へ選択的に送る移送手段として夫々の接続部の上流と下流部とに開閉弁 2 4 , 2 5 , 2 6 , 2 7 , 2 8 , 2 8 , 3 0 , 3 1 が介 装されると共に、連絡管 2 2 , 2 3 に開閉弁 3 2 , 3 3 が介装される。

次にヒートポンプ作用を説明する。

例えば空気が水蓄熱褶内の水より温度が高くとートポンプの動作係数の点において優れ、給湯若しくは暖房負荷レベルがそれねど大きくない時では、圧縮機 2 を停止状態とし、圧縮機 3 を動作させると共に 3 方切換弁 2 0 , 2 1 をヒートポンプ回路 8 側に連通する状態とすれば、圧縮機 3 から吐出される冷僻は二次側熱交換器 1 1 で負荷側経路 1 5 内の温水とほぼ一台の圧縮機の能力と動作

係数の機できまる量だけ熱交換する。従つて、負荷として給弱者しくは暖房のみであれば開閉弁30,33,27,24,32,29若しくは28,29,30,31を開弁しその他の開閉弁を閉弁すれば夫々1つの圧縮機の能力に相当し、しかも負荷レベルに応じた給湯者しくは暖房出力が得られる。一方、給湯と暖房との負荷レベルが非常に小さく同時に行なつてもよい場合では開閉弁24,27,28,29,30,31,32,33を開弁し、その他の開閉弁を閉弁すれば、二次側熱交換器11部で得られる温水が給湯用と暖房用に分かれるので、夫々の出力が1つの圧縮機の能力の半分に相当することとなる。

次に、空気が水器熱褶内の水より温度が高くヒートポンプの動作係数の点において優れるが、給 湖岩しくは暖別負荷レベルが比較的大きい場合で は、圧縮機2,9の双方とも動作させて、3方切 換升18,19を連絡管16,17側に連通する 状態とすると共に、3方切換升20,21を3方 とも連通する状態とすれば、圧縮機2,9から吐

(7)

弁すれば夫々1つの圧縮機の能力に相当し、しかも負荷レベルに応じた給湯若しくは暖房出力が得られる。一方、給湯と暖房の負荷レベルが非常に小さく同時に行なつてもよい場合では開閉弁24,25,26,27,28,31,32,33を開弁し、その他の開閉弁を閉弁すれば、二次側熱交換器4部で得られる温水が給湯用と暖房用に分かれるので、失々の出力が1つの圧縮機の能力の半分に相当するとととなる。

次に、水蓄熱物内の水が空気より温度が高くとートポンプの動作係数の点において優れるが、給 湯若しくは暖房負荷レベルが比較的大きい場合では、圧縮機 2 , 9 の双方とも動作させて、3 方切換弁 2 0 , 2 1 を連絡管 1 6 , 1 7 側に連通する状態とすると共に、3 方切換弁 1 8 , 1 9 を 3 方とも連通する状態とすれば、圧縮機 2 , 9 から吐出される冷媒は共に動作係数の高いヒートポンプ回路 1 に流入するので、二次側熱交換器 4 での熱交換量が約倍となる。従つて、負荷として給湯若しくは暖房のみであれば、夫々の出力は 1 つの圧

出される冷棋は共に動作係数の高いヒートポンプ 回路 8 に流入するので二次個熱交換器 1 1 での熱 交換量が約倍となる。従つて、負荷として給湯若 しくは股房のみであれば、夫々の出力は 1 つの圧 縮機の能力の倍に相当するとととなる。一方、給 湯と股房の負荷レベルがそれほど大きくなく同時 に行なつてもよい場合では、夫々の出力は 1 つの 圧縮機の能力に相当する。

これに対して水蓄熱物内の水が空気より温度が高くヒートポンプの動作係数の点において優れ、 給湯若しくは暖房負荷レベルがそれほど大きくない時では、圧縮機 9 を停止状態とし、圧縮機 2 を動作させると共に3 方切換弁 1 8 , 1 9 をヒートポンプ回路 1 側に連過する状態とすれば、圧縮機 2 から吐出される冷鰈は二次側熱交換器 4 内で負荷側経路 7 内の温水とほぼ一台の圧縮機の能力と動作係数の積できまる量だけ熱交換する。従つて、負荷として給湯若しくは暖房のみであれば開発 2 4 , 2 5 , 2 6 , 2 7 若しくは 2 6 , 3 3 , 3 1 , 2 8 , 3 2 , 2 5 を開弁し、その他の開閉弁を閉

(8)

脳機の能力の倍に相当することとなる。一方、給 湯と暖房との負荷レベルがそれほど大きくなく同 時に行なつてもよい場合では、夫々の出力は1つ の圧縮機の能力に相当する。

また、空気と水審熱槽内の水の温度がほとんど 同じで双方とも動作係数の点でほぼ等しく暖房及 び給弱負荷レベルがそれほど大きくなり換弁18, 19をヒートポンプ回路1側に連通する状態とす ると共に、3方切換弁20,21をヒートポンプ 回路8側に連通する状態とすれば、圧縮機2,8 から吐出される冷僻は大々ヒートポンプ回路1, 8に流入し、二次側熱交換器4,11で失々負的 がのここ次側熱交換器4,11で失々負的 力と動作係数の役できまる量だけ熱交換の がのようない。 が開弁32,33を閉弁し、その他の開閉 から、開発すれば大々1つの圧縮機の能力に相当し、 しかも負荷レベルに応じた給湯及び暖房出力が得 られる。

とのように水蓄熱稽内の水と空気との温度の大

小に応じてヒートポンプの動作係数を大とする低 熱顔を随意に選択でき、しかも、夫々の負荷レベ ルに応じて圧縮機能力を可変とする運転を行なり ととができるから、広い領域に亘つて熱効率ひい ては経済性に使れたヒートポンプ装置を提供でき る。

尚、上記実施例の作用はヒートポンプ動作の脱明であるが、冷凍サイクル動作の時では水蓄熱槽内の水と空気のうち温度のより低い方、目い換えるとより高い成績係数が得られる方の熱源を選択すればよい。また、空気熱源のヒートポンプ回路8で冷房運転を行いながら、同時に液体熱源のヒートポンプ回路1で始勤も行なうことが可能である。

また、水蓄熱源内の水及び空気を低熱源とする つ ヒートポンプ回路は夫々1つつであるが、夫々複 数個ある構成でもよい。

また、切換手段として3方切換弁18,19, 20,21を用いたが、開閉弁でも代用でき、更 に、移送手段として開閉弁24,25,26,27,

(11)

力を可変とすることができ、広い領域に直つて熱効率ひいては経済性に使れたヒートポンプ装置を 提供できる。また、全負荷を液体熱源運転でまか なり場合と比べて気体熱源運転を行なりぶんだけ 液体熱源運転のためのソーラシステムや蓄熱褶等 の設備を小さくして、イニシャルコストの低減と 設置場所の縮小化が図れる。

4. 図面の簡単な説明

図は本発明の1実施例であるヒートポンプ装置 の概略構成図である。

1,8…ヒートポンプ回路 2,9…圧縮機 4,11…二次側熱交換器 6,14…一次側熱交換器 7,15…負荷側経路 16,17,22,23…連絡管 18,19,20,21…3方切換弁 24,25,26,27,28,29,30,31,32,33…朔閉弁

特 許 出 顧 人 ミサワホーム株式会社 代理人 弁理士 笹 島 富二雄 28,28,30,31,32,33を用いたが、 3方切換弁でも代用できること勿論である。

以上説明したように本発明によれば、夫々に圧 縮機と一次側熱交換器と二次側熱交換器とを備え たヒートポンプ回路を気体と液体を低熱顔とする ものに分け、との分けられたヒートポンプ回路の 夫々の圧縮機の上流及び下流同志を連絡する連絡 通路を設けると共に、一方側のヒートポンプ回路 の圧縮機から吐出された冷媒を該連絡通路を介し て他方側のヒートポンプ回路へ選択的に切換える 手段を設け、更に、夫々のヒートポンプ回路の二 次側熱交換器の負荷側経路の流入及び流出側同志 を連絡する連絡通路を設けると共に、一方側のヒ ートポンプ回路の二次側熱交換器の負荷側経路の 熱媒体を該連絡通路を介して他方側のヒートポン プ回路の二次側熱交換器の負荷側経路へ選択的に 送る移送手段を設ける構成としたから、水管熱格 · 内液体と気体との温度の大小に応じてヒートポン プの動作係数を大とする低熱顔を随意に選択でき、 しかも、夫々の負荷レベルに応じて運転圧縮機能

(12)

